

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

01-144007

(43) Date of publication of application: 06.06.1989

(51)Int.CI.

GO2B 9/16

(21)Application number: 62-303963

(71)Applicant: OLYMPUS OPTICAL CO LTD

(22)Date of filing:

01.12.1987

(72)Inventor: IKETAKI YOSHINORI

TSUCHIDA HIROBUMI

(54) REAR FOCUS TYPE TRIPLET LENS

(57)Abstract:

PURPOSE: To decrease the load of focusing by constituting a lens system in such a manner that the lens system satisfy specific conditions and focusing can be executed by moving a 3rd group lens.

CONSTITUTION: This lens consists, successively from an object side, of a 1st group lens of a positive lens, the convex face of which is directed to the object side, a 2nd group lens of a biconcave lens, and the 3rd group lens of a biconvex lens and is so constituted as to satisfy the conditions expressed by equation IWequation V and to execute focusing by extending only the 3rd group lens. In equation IWequation V, (f) is the focal length of the entire system; f23 is the combined focal length of the 2nd group lens and the 3rd group lens; f3 is the focal length of the 3rd group lens; D23 is the spacing between the 2nd group lens and the 3rd group lens at the time of infinite distance; D3 is the thickness of the 3rd group lens; R is the radius of curvature of the face

1/2 0.4 0: 4: < 1: 6 0. 0. 2 < Day < 0. 4 0. 0. 2 < Day < 0. 4 0. 6 < P/r < 5

on the object side of the 3rd group lens. Rear focusing is thereby enabled while the constitution is simple. The stop position is fixed arbitrarily and the lens is as bright as F/1.6WF/2.5 aperture ratio. The small-size and excellent- performance lens which is well corrected of various aberrations is thus obtd.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(B) 日本国特許庁(JP) (D) 特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

平1-144007

@Int_Cl_4

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成1年(1989)6月6日

G 02 B 9/16

6952-2H

審査請求 未請求 発明の数 1 (全8頁)

9発明の名称

リアフオーカス式トリプレツトレンズ

②特 願 昭62-303963

願 昭62(1987)12月1日 砂出

砂発 明 者

東京都渋谷区幡ケ谷2丁目43番2号 オリンパス光学工業

株式会社内

砂発 明 者

文

東京都渋谷区幡ケ谷2丁目43番2号 オリンパス光学工業

株式会社内

オリンパス光学工業株

東京都渋谷区幡ケ谷2丁目43番2号

式会社

②代 理 人⋅ 弁理士 向 寛 二

リアフォーカス式トリプレットレンズ

2. 特許請求の範囲

物体側より順に物体側に凸面を向けた正レンズ の第1群レンズと、両凹レンズの第2群レンズと、 両凸レンスの第 3 群レンスとよりなり、下記の条 件を満足し、かつ第3群レンズを移動させること によつてフォーカシングを行なうりアフォーカス 式トリプレットレンズ。

- (i) $|f_{22}| < 0.4$
- (2) 0. $4 < \frac{f_3}{f} < 1.6$
- (3) 0. 0 2. < D23/f < 0. 4
- (4) 0. 0 2 $< D_a/_{1} < 0.4$
- (5) 0. 6 $< \frac{R}{f} < 5$

ただし1は全釆の焦点距離、f23は第2群レンズと 第3弾レンズの合成焦点距離、1.は第3弾レンズの焦 点距離、Dasは無限速時の第2群レンズと第3群レン メの間の空気間隔、Daは第3群レンメの肉厚、Rは

第3群レンズの物体側の面の曲率半径である。

3. 発明の詳細な説明

〔 産業上の利用分野〕

本発明は、民生用ビデオカメラあるいはスチル ビデオカメラ等に用いられるリアフォーカス式ト リプレットレンズに関するものである。

〔従来の技術〕

現在、民生用ビデオカメラあるいはスチルビデ - オカメラのレンズとしては、メーム比が 3 ~ 6 で 口径比が F/1.2 ~ F/1.6 のメームレンズが主流を占 めている。

との従来のメームレンズは、カメラの大きさに 比ペてレンスの占める大きさが比較的小さい。と れはレンズに対する小型化の要求が電気系に対す るほど強くなかつたからである。

しかし、今後カメラ本体の大巾な小型軽量化、 低コスト化に伴い、レンズ系に対する小型軽量化 と低コスト化の必然性は高まつて来ると思われる。 とのレンズ系の小型軽量化のためには、大きくて コストの高いメームレンズよりも小型軽量で低コ

特開平1-144007(2)

ストの単焦点レンズが注目されている。

小型軽量、低コストで枚数の少ないレンズ系と して、トリブレットタイプが古くから知られてお り、通常のトリプレットは、第1群レンズと第2 群レンズの間もしくは第2群レンズと第3群レン ズの間に絞りを設ける場合が多く、フォーカシン グの際にレンズとともに絞りも動かさなければな らない欠点がある。特にピデオカメラの絞りは大 きく重いため、これを可動にすることは障害があ

〔 発明が解決しようとする問題点〕

本発明は、口径比が F/1.6~ F/2.5 のトリプレン メタイプのレンズ系でフォーカシング時に絞りを 固定とし、フォーカシングの負荷をできるだけ軽 くするために第3群レンズのみでフォーカシング を行なうりアフォーカス式トリブレットレンスを 提供するものである。

〔問題点を解決するための手段〕

本発明のリアフォーカス式トリプレットレンメ は、物体側より順に物体側に凸面を向けた正レン

コマ収差等のフォーカシングによる変動をなくす 点等を解決した。

次に上記の条件(1)乃至条件(5)について説明する。 条件(1)は第1群レンズと第2群レンズの合成焦 点距離を規定したもので、フォーカシングに伴う 球面収差の変動を小さくするために設けたもので ある。との条件(1)の上限を越えると近距離物点に 対してフォーカシングした時に球面収差が補正過 別になる。一方下限を越えると近距離物点に対し てフォーカシングした時に球面収差が補正不足に なりいずれも好ましくない。

条件(2)は第3群レンズの焦点距離を規定したも ので、同様にフォーカシングに伴う球面収差の変 動を小さくするために設けたものである。条件(2) の上限を越えると、近距離物点に対してフォーカ シングした時に球面収差が補正過剰になる。又下 限を越えると反対に近距離物点に対してフォーカ シング時に球面収差が補正不足になり、同時に像 高が高いところで色収差が著しく発生する。

メの第1剤レンズと、両凹レンズの第2剤レンズ と、両凸レンズの第3群レンズとよりたり、次の 条件(1)乃至条件(5)を満足するものであり、又第3 群レンメのみを繰出してフォーカシングを行なり ようにしたものである。

- (1) $|f/f_{23}| < 0.4$
- (2) 0. $4 < \frac{f_3}{f} < 1.6$
- (3) 0. 0 2 $< \frac{D_{23}}{f} < 0.4$
- (4) 0. 0 2 $< D_{5}/f < 0.4$
- (5) 0. 6 $< \frac{R}{f} < 5$

ただし1は全系の焦点距離、1:1は第2群レンズ と第3群レンズの合成焦点距離、faは第3群レンズ の焦点距離、Dasは無限遠時の第2群レンズと第3 群レンスの間の間隔、Daは第3群レンスの肉厚、 Rは第3群レンズの物体側の面の曲率半径である。

とのレンズ系の絞りはレンズ系の前、第1群レ ンズと第2群レンズの間、第2群レンズと第3群 レンズの間、第3群レンズの後方のいずれても良 い。又上記条件を満足するととによりリアフォー カスの場合特に問題になる球面収差、非点収差、

第3群レンズのみを移動させるので第3群レンズ に関する条件が厳しくなつている。そのために設 けたのが条件(3),(4),(5)である。

条件(3)は無限速物点に対する第2群レンズと第 3 群レンズの間隔を規定したものである。条件(3) の上限を越えると近距離物点に対してフォーカシ ング時にコマ収差が著しく発生する。又条件(3)の 下限を越えると近距離物点に対するフォーカシン グ時に第3群レンズが第2群レンズに接触するお それがある。

条件(4)は第3群レンズの肉厚を規定したもので ある。この第3群レンメの肉厚を大にすると第3 群レンズの像側の面での主光線高が高くなり非点 収差やコマ収差が発生する。特に本発明レンズ系 は、第3群レンズを像側に移動させてフォーカシ ングを行なりので一層第3群レンズの像側の面で の主光線高が高くなり、非点収差とコマ収差がま すます顕著に発生する。以上の理由から第3群レ ンズの肉厚に上限を設けてレンズ系の性能を劣化 本発明のレンズ系では、フォーカシングの際に させないようにした。また第3群レンズの肉厚を

特開平1-144007 (3)

小にすると収差補正の点では好ましいが、加工上の問題から有効径の小さいレンズとなり全体として暗い光学系になる。以上のことからレンズ系の適度の明るさを保持するために条件(4)の下限を設定した。つまり条件(4)の上限を越えると非点収差,コマ収差が悪化する。又下限を越えると明るいレンズ系が得られなくなる。

条件(5) は第3群レンズの物体側のレンズ面の曲率を規定するものである。このレンズ面の曲率は、レンズ系全体の球面収差に影響を与え、特にフォーカス時の第3群レンズの移動に伴い球面収差が変動する。条件(5) の上限を超えこの面の曲率が大になると近距離物点にフォーカシングした時に球面収差が補正過剰になり、又下限を越えて曲率が小になると球面収差が全体的に補正不足になる。以上の理由から条件(5) の上限と下限を設定した。

. 〔実施例〕

次に本発明のリアフォーカス式トリブレットレ_. ンズの各実施例を示す。

突施例1

 $d_1 = 1.2244$ $n_1 = 1.75500$ $\nu_1 = 52.33$ $r_2 = 66.6048$ $d_2 = 0.3000$ r, =∞(校り) $d_3 = 0.6519$ $r_4 = -6.0914$ $d_{\bullet} = 0.2000$ $n_2 = 1.59270$ $\nu_2 = 35.29$ $r_1 = 3.6875$ $d_s = 1.5003$ $r_0 = 18.2103$ $d_6 = 0.8000$ $n_3 = 1.72000$ $\nu_3 = 50.25$ $r_1 = -5.4765$ $|f_{12}| = 0.083$, $f_{3/2} = 0.625$ $R_f = r_0 = 2.02$, $D_{23} = d_3 = 0.167$ $D_{3/4} = d_{3/4} = 0.089$, d = 0.048寒 施 例 3

f=9 , F/2.0

 $r_1 = 4.1681$

 $d_1 = 1.6158 \qquad n_1 = 1.75500 \qquad \nu_1 = 52.33$ $r_2 = 32.0151$

 $r_1 = 4.7643$ $d_1 = 2.4713 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33$ $r_2 = 76.8889$

 $d_2 = 0.2000$

 $r_3 = \infty$ (較り) $d_3 = 0.6000$

 $r_* = -5.8348$ $d_* = 0.2000 \qquad n_2 = 1.59270 \qquad \nu_2 = 35.29$

 $r_5 = 4.0747$ $d_5 = 1.1001$

f = 9 , F/1.7

 $r_0 = 13.8843$ $d_0 = 1.0000$ $n_0 = 1.72000$ $\nu_0 = 50.25$

 $|f_{f_{11}}| = 0.088$, $f_{f_{12}}| = 0.607$ $R_{f_{1}} = r_{f_{1}} = 1.54$, $D_{11}/r_{1} = d_{11}/r_{1} = 0.1\cdot2$

 $D_{\frac{3}{4}} = d_{\frac{3}{4}} = 0.11$, d = 0.048

夹施例2

f=9 , F/2.5

 $r_1 = 4.1559$

 $r_7 = -5.3267$

 $d_2 = 0.4000$

r, =∞(絞り)

 $d_3 = 0.6000$

 $r_4 = -6.4386$

 $d_4 = 0.2000$ $n_2 = 1.63636$ $\nu_2 = 35.37$

 $r_s = 3.7176$

d, = 0.9 2 5 5

 $r_0 = 11.1342$

 $d_0 = 1.3000$ $n_3 = 1.72000$ $\nu_3 = 50.25$

r, = -5.5 4 9 9

 $|f_{f_{12}}| = 0.161$, $f_{2/f} = 0.590$ $R_{f} = r_{2/f} = 1.237$, $D_{22/f} = d_{2/f} = 0.103$ $D_{2/f} = d_{2/f} = 0.144$, d = 0.050

奖施例 4

f = 9 , F/2.0

rı =∞(校り)

 $d_1 = 0.5000$

 $r_2 = 4.3689$

 $d_2 = 1.3000$ $n_1 = 1.81600$ $\nu_1 = 46.62$

特開平1-144007 (4)

```
d_3 = 0.3923
                                                              d_{\bullet} = 0.2000
                                                                               n_2 = 1.59270 \nu_2 = 35.29
 r_4 = -8.9528
                                                        r_5 = 3.8970
       d_4 = 0.6538
                        d. = 1.2 5 6 2
 r_5 = 3.7553
                                                        r<sub>e</sub> = 1 5.5 0 1 4
       d_2 = 1.4000
                                                              d_0 = 0.8000 n_1 = 1.72000 \nu_3 = 50.25
 r_0 = 25.4501
                                                        r_7 = -5.7303
       d_0 = 2.3910 n_2 = 1.81600 \nu_3 = 46.62
                                                             |f_{11}| = 0.076 , f_{3/2} = 0.656
 r_1 = -7.5098
                                                             R_f = r_0 / f = 1.72 , D_{23} / f = d_3 / f = 0.140
       |f_{11}| = 0.163 , f_{3/f} = 0.816
                                                              D_{3/4} = d_{3/4} = 0.089 , d = 0.048
       P_{f} = r_{0}/r_{0} = 2.83, D_{23}/r_{0} = d_{3}/r_{0} = 0.155
                                                       奥施例 6
      D_{3/f} = d_{9/f} = 0.266 , \Delta = 0.047
                                                              f = 9 , F/2.0
奥施例5
                                                        r_1 = 4.3951
      f=9 , F/2.0
                                                              d_1 = 1.0000
                                                                           n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
 r_1 = 4.3026
                                                        r_2 = 59.3070
       d_1 = 1.5042 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
                                                             d_2 = 0.9575
 r_2 = 44.6993
                                                       r_3 = -8.2505
       d_2 = 0.3000
                                                             d_3 = 0.6727
                                                                            n_2 = 1.59270 \nu_2 = 35.29
r, =∞(絞り)
                                                       r_4 = 3.6123
       d_3 = 0.5980
                                                             d_4 = 0.6000
 r_4 = -6.5017
                                                       r,=∞(校り)
      d_9 = 0.6000
                                                             d_0 = 0.1000
r_6 = 11.7471
                                                       r,=∞(絞り)
      d_a = 0.8000 n_a = 1.72000 \nu_a = 50.25
                                                             |f_{fix}| = 0.074, f_{3/f} = 0.710
r_7 = -6.5915
                                                             R_f = r_{f/f} = 0.967, D_{13/f} = d_{1/f} = 0.133.
      |f_{fit}| = 0.080 , f_{s/f} = 0.663
                                                             D_{3/f} = d_{5/f} = 0.076 , d = 0.047
      R_{f} = r_{f} = 1.30 , D_{23/f} = d_{5/f} = 0.067
                                                     夹施例8
      D_{3/f} = d_{6/f} = 0.089 , d = 0.048
                                                             f = 12 , F/2.0
突施例7
                                                       r_1 = 5.7336
      f = 9 , F/2.0
                                                             d_1 = 2.0934 n_1 = 1.75500 \nu_1 = 52.33
r_1 = 3.3022
                                                       r_2 = 89.0698
      d_1 = 1.0000 n_1 = 1.84100 \nu_1 = 43.23
                                                             d_2 = 0.4000
r_1 = 10.2295
                                                       r,=∞(絞り)
      d_2 = 0.5000
                                                             d_{3} = 0.8000
r_1 = -21.4498
                                                       r_4 = -8.4472
      d_3 = 0.2000 n_2 = 1.66680 \nu_2 = 33.04
                                                             d_4 = 0.2667
                                                                              n_2 = 1.59270 \nu_2 = 35.29
r_4 = 2.9775
                                                       r_{5} = 5.0207
      d_{\bullet} = 1.2000
                                                            d_{0} = 1.8467
r_1 = 8.7033
                                                      r_0 = 21.5002
     d_5 = 0.7000 n_5 = 1.75500 \nu_3 = 52.33
                                                             d_0 = 1.4000
                                                                             n_3 = 1.72000 \quad \nu_3 = 50.25
r_0 = -10.4388
                                                       r_1 = -7.4942
```

特開平1-144007(5)

 $|f_{fix}| = 0.054$, $f_{s/f} = 0.656$ $R_{f} = r_{s/f} = 1.79$, $D_{ss/f} = d_{s/f} = 0.154$ $D_{s/f} = d_{s/f} = 0.117$, d = 0.047

ただし r₁ , r₂ , ··· は各レンズ面の曲率半径、d₁ , d₂ , ··· は各レンズの内厚および空気間隔、 n₁ , n₂ , n₃ は各レンズの屈折率、 ν₁ , ν₂ , ν₃ は各レンズのアッペ数、 d は物点距離 200 == (-1/20 倍)にフォーカスした時の第3群レンズの移動量である。

上記実施例中、実施例1は第1図に示すレンズ 構成で、絞りは第1群レンズと第2群レンズの間 に位置している。この実施例では第3群レンズの 繰り出しのみによつてフォーカシングを行なつて いる。この実施例の無限速物点に対する収差状況 は第5図に又倍率が一120の時の収差状況は第6図 に示す通りである。

実施例2,3,5,8も第1図に示すレンズ構成である。これら実施例の無限遠物点と倍率が - 120の時の収益状況は、実施例2が第7図,第8 図に、実施例3が第9図,第10図に、実施例5

ンパクトで優れた性能のコンパクトカメラタイプ の電子スチルカメラに適したものである。

4. 図面の簡単な説明

第1 図乃至第4 図は本発明の実施例のレンズ構成を示す図、第5 図乃至第2 0 図は本発明の実施例の収差曲線図である。

出 顧 人 オリンパス光学工業株式会社 代理人 向 **寛** 二 が第13回,第14回に、実施例8が第19回,第 20回に示す通りである。

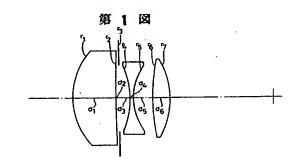
実施例4は第2図に示す通りで絞りがレンズ系の前に位置している。との実施例の無限遠物点の収差状況は第11図に又一20倍にフォーカシングした時の収差状況は第12図に示す通りである。

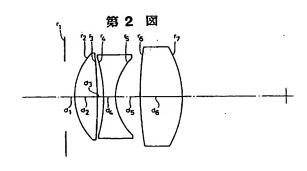
実施例 6 は第 3 図に示す通りの構成で絞りが第 2 群レンズと第 3 群レンズの間に位置している。 この実施例の無限速物点に対する収差状況は、第 1 5 図に又 - 1 1 1 1 1 1 6 図の通りである。

実施例7は第4図に示すレンズ構成で、絞りがレンズ系の後に位置している。この実施例の収差状況は無限速物点に対するものが第17図に、又-10倍の時のものは第18図に示してある。

(発明の効果)

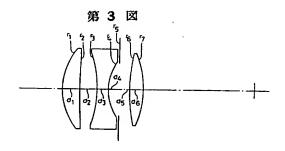
本発明のレンズ系は、レンズ枚数が 3 枚と非常に簡単な構成でありながらリアフォーカスが可能で数り位置も任意で固定されており口径比下/1.6~下/2.5で明るく、緒収差も良好に補正されているコ

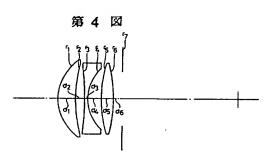


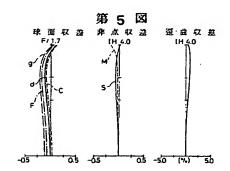


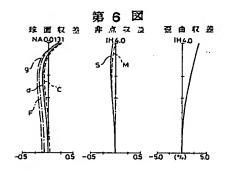
BEST AVAILABLE COPY

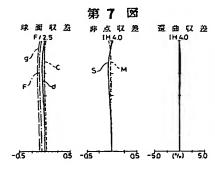
特開平1-144007 (8)

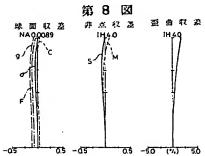


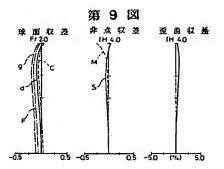


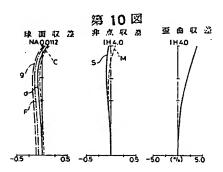












第 11 図

第12 図

球面収差

05 -d5

05 -05

琼面収差

NAQQ112

非点双支 亚曲双差

05 -50 (%) 50

非点収益 亚血収益

05 -50 (%) 50

特開平1-144007 (7)

手 绕 補 正 春(方式)

昭和63年3月23日

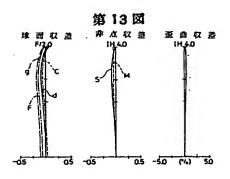
特許庁長官殿

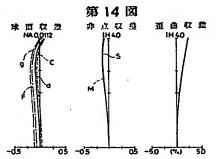
- 事件の表示昭和62年時許顧第303963号
- 2. 発明の名称

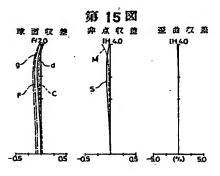
リアフォーカス式トリプレツトレンズ

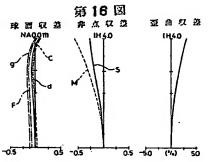
- 3. 補正をする者 事件との関係 特許出版人 東京都改谷区幅ケ谷二丁目 43 番 2 号 (037) オリンパス光学工業株式会社 代表者 下 山 戦 郎
- 4. 代 選 人 東京都港区ペノ門 2 - 5 - 2 電話 東京 (580)5641 (7586) 弁理士 向 寛 二
- 補正命令の日付
 昭和63年2月23日
- 6. 補正の対象 図 面
- 有。 63. 3. 23 此柳新二山
- 補正の内容

別紙の第13図乃至第20図の図面を追加する。









特開平1-144007 (8)

